

# (9) BUNDESREPUBLIK DEUTSCHLAND

# Offenl gungsschriftDE 195 27 583 A 1

61 Int. Cl.<sup>5</sup>: F 23 D 14/46



DEUTSCHES PATENTAMT

(21) Aktenzeichen:

195 27 583.7

2) Anmeldetag:

28. 7. 95

3) Offenlegungstag:

30. 1.97

BEST AVAILABLE COPY

(1) Anmelder:

Max Rhodius GmbH, 91781 Weißenburg, DE; Durst, Franz, Prof. Dr. Dr.h.c., 91094 Langensendelbach, DE; Trimis, Dimosthenis, Dipl.-Ing., 90419 Nürnberg, DE

(14) Vertreter:

Dr. Werner Geyer, Klaus Fehners & Partner, 80687 München (72) Erfinder:

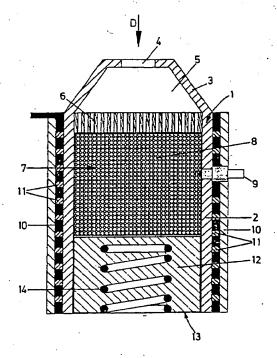
Hambach, Andreas, 90419 Nürnberg, DE; Durst, Franz, Prof. Dr. Dr.h.c., 91094 Langensendelbach, DE; Trimis, Dimosthenis, Dipl.-Ing., 90419 Nürnberg, DE

(58) Entgegenhaltungen:

DE-AS 10 89 811 US 53 46 389

## Prüfungsantrag gem. § 44 PatG ist gestellt

- (5) Brenner, insbesondere für Heizungsanlagen
- Ein Brenner, insbesondere für Heizungsanlagen, ist mit einem Gehäuse (1) versehen, das einen Einlaß (4) für ein Gas-/Luftgemisch als Brennstoff, einen Brennraum (7), eine Zündeinrichtung (9) im Brennraum (7) und einem Abgasauslaß (13) aufweist. Der Brennraum (7) ist zumindest teilweise mit einer räumlichen, zusammenhängende Hohlräume aufweisenden Packung (8) aus hitzebeständigem Draht-, Folienoder Blechmaterial zur Bildung einer definierten Flammenzone ausgefüllt.



### Beschreibung

Die Erfindung betrifft einen Brenner, insbesondere für Heizungsanlagen mit den im Oberbegriff des Anspruches 1 angegebenen Merkmalen.

Zur Minderung der bei der Verbrennung entstehenden Schadstoffe wie NOx oder CO sind aus dem Stand der Technik verschiedene Konzepte bekannt. Da die Schadstoffproduktion bei hohen Verbrennungstemperaturen groß ist, versucht man beispielsweise, die Flam- 10 mentemperatur niedrig zu halten. Dazu wird etwa in der EP 0 256 322 B1 ein Heizkessel vorgeschlagen, in dem ein Heizgas durch die Verwendung eines Katalysators der Platingruppe bei einer Temperatur von weniger als 700°C verbrennt, wodurch die Entstehung von Stick- 15 stoffverbindungen verhindert wird. Allerdings haben solche Katalysatoren nur eine verhältnismäßig geringe Lebensdauer und sind zudem sehr kostspielig. Der wesentliche Nachteil der katalytischen Verbrennung liegt jedoch in ihrer zu geringen Flammentemperatur, die 20 keine effektive Wärmenutzung und dadurch nur den Bau eines Brenners mit niedriger Leistungsdichte gestattet.

Daneben gibt es Brenner, die nach dem Verfahren der Abgasrezirkulation arbeiten. Hier wird ein Teil des Ab- 25 gases in die Flamme zurückgeführt, wodurch eine optimierte, schadstoffreduzierte Verbrennung erreicht wird. Eine stabile Flamme entsteht bei dem Brenner-Modell "RotriX" der Firma Viessmann durch einen gezielten Wirbelzerfall eines in Rotation versetzten Brennstoffge- 30 misches. Bei einer flammlosen Oxidation an einer freien Oberfläche kann die Abgasrezirkulationsrate noch weiter erhöht werden. Die flammlose Oxidation ist laut dem Fachaufsatz von J.A. Wünning und J.G. Wünning: "Brenner für die flammlose Oxidation mit geringer NO-Bil- 35 dung auch bei höchster Luftvorwärmung" in GAS-WARME International, Band 41 (1992), Heft 10, S. 438-444 in Brennern mit Prozeßtemperaturen über 850°C einsetzbar. Dieses Verfahren erfordert aber einen hohen konstruktiven Aufwand beim Brenner, da 40 z. B. für das Aufheizen des Brennstoffgemisches auf Zündtemperatur Hilfsbrenner benötigt werden.

Ein weiteres Konzept liegt beim "Thermomax-Brenner" der Ruhrgas AG vor, der in dem Fachaufsatz von H. Berg und Th. Jannemann "Entwicklung eines schadstoffarmen Vormischbrenners für den Einsatz in Haushalts-Gaskesseln mit zylindrischer Brennkammer" in GASWÄRME International, Band 38 (1989), Heft 1, Seiten 28—34 behandelt wird. Die Verbrennung erfolgt dort flammlos an der Oberfläche eines metallischen Lochbleches, welches die erzeugte Wärmeenergie aus der Reaktionszone hauptsächlich durch Strahlung abgibt. Durch diese Wärmeauskopplung wird die Verbrennungstemperatur auf etwa 800°C gehalten, was wiederum eine Verringerung der Schadstoffemission zur Folge hat. Brenner dieser Bauart besitzen typischerweise eine thermische Flächenbelastung von 300 kW/m².

Eine Erhöhung der Wärmebelastung auf etwa 3000 kW/m² erzielt ein Brenner, der aus der DE 43 22 109 A1 bekannt ist. Dort wird der Teil des 60 Brennraumes, in dem sich eine Flamme ausbreitet, vollständig mit einem porösen Material gefüllt, dessen Porosität sich längs der Flußrichtung des Gas-/Luftgemisches derart verändert, daß sich an einer Grenzfläche oder in einer bestimmten Zone des porösen Material 65 eine kritische Peclet-Zahl ergibt, ab der eine Flamme entstehen kann. Zur Peclet-Zahl ist dabei folgendes auszuführen:

Bei einer bestimmten Porengröße des porösen Materials sind die Wärmeproduktion durch chemische Reaktion der Flamme und die Wärmeabfuhr durch das poröse Medium gleich groß, so daß unterhalb dieser Porengröße keine Flamme entstehen kann, darüber jedoch eine freie Entslammung stattfindet.

Diese Bedingung wird mit Hilfe der Peclet-Zahl beschrieben, die das Verhältnis von Wärmeproduktion zu Wärmeabfuhr angibt. Dadurch ergibt sich eine kritische Peclet-Zahl für die Flammenausbreitung. Durch die Anordnung einer unterkritischen und einer überkritischen Zone bezüglich der Peclet-Zahl ergibt sich eine selbststabilisierende Flamme innerhalb der überkritischen Zone

Durch die aus der DE 43 22 109 A1 angegebene Anordnung wird das Problem der Stabilität einer in einem porösen Medium brennenden Flamme unter der Nebenbedingung einer niedrigen Temperatur und damit geringer Schadstoffemission gelöst. Als poröse Materialien werden beispielsweise Keramikschäume oder Kugelschüttungen vorgeschlagen. Diese Materialien besitzen jedoch eine relativ geringe Porosität, wodurch Brennraum verschenkt und dem Gas-/Luftgemisch ein hoher Strömungswiderstand entgegengesetzt wird. Au-Berdem hemmen diese Materialien aufgrund ihrer geringen optischen Durchlässigkeit den Energietransport auf der Basis des im vorliegenden Temperaturbereich dominierenden Wärmetransportmechanismus der Wärmestrahlung, was ab einer bestimmten Baugröße eines solchen Brenners dazu führt, daß die erzeugte Wärme aus dem Innenbereich des Brennraumes nicht schnell genug an die Wärmetauscher abgeführt werden kann. Die Folgen der dadurch bedingten lokalen Überhitzung im porösen Material sind Materialschäden durch thermische Spannungen und ein erhöhter Ausstoß an Schadstoffen.

Der Erfindung liegt daher die Aufgabe zugrunde, für einen Brenner ein poröses Medium anzugeben, das eine hohe Porosität und damit eine hohe optische Durchlässigkeit besitzt, sowie unempfindlich gegenüber thermischen Spannungen ist. Darüber hinaus soll das poröse Medium fertigungstechnisch einfach, kostengünstig und mit gleichbleibender Präzision hergestellt werden können.

Diese Aufgabe wird durch die im Kennzeichnungsteil des Anspruches 1 angegeben Merkmale gelöst. Demnach ist der Brennraum des Brenners zumindest teilweise mit einer räumlichen, zusammenhängende Hohlräume aufweisenden Packung aus hitzebeständigem Draht-, Folien- oder Blechmaterial zur Bildung einer definierten Flammenzone ausgefüllt.

Derartige Packungen lassen sich grundsätzlich mit der geforderten hohen Porosität herstellen und bieten daher einen größeren Brennraum als beispielsweise Keramikschwämme oder Schüttungen aus Metallkugeln. Aufgrund der hohen optischen Durchlässigkeit solcher Packungen wird der Wärmetransport durch Wärmestrahlung nicht blockiert, so daß eine schnelle und effektive Wärmeabfuhr zum Wärmetauscher gewährleistet ist. Ferner weisen diese Packungen einen geringeren Strömungswiderstand auf als bisher bekannte poröse Materialen. Damit kann der Druckverlust der Gasgemisch-Strömung beim Durchströmen des Brennraumes herabgesetzt werden, was den erforderlichen Energieeintrag senkt. Die bekannten Herstellungsverfahren für solche Packungen ermöglichen ferner deren fertigungstechnisch einfache und kostengünstige Produktion mit gleichbleibender Präzision hinsichtlich der Dimensionierung der Hohlräume. Letztere können dabei in ihrer Größe ohne großen Aufwand variiert werden. Die Pakkungen haben aufgrund ihrer räumlichen Struktur den weiteren Vorteil, elastisch auf thermische oder mechanische Beanspruchung zu reagieren, wodurch die Gefahr 5 von Bruchstellen, wie sie beispielsweise bei den im Stand der Technik verwendeten schaumartigen Keramikmaterialien besteht, beseitigt wird.

Da die erfindungsgemäßen Packungen mit gegenüber dem Stand der Technik weitaus höheren Porositätsgra- 10 den gefertigt werden können, ist der Materialanteil bezogen auf das Gesamtvolumen sehr gering. Dies führt zu einer erheblichen Verkürzung der Ansprechzeiten des Brenners im Vergleich zu den bisher bekannten porösen Medien. Darüber hinaus können solche Packun- 15 gen variabel konfektioniert werden, wodurch eine optimale strömungsmechanische Auslegung erzielbar ist.

Die vorstehenden Vorteile werden insbesondere von einer Packung erzielt, die durch ein Gestrick, Gewirk, Gewebe, Gespinst oder Vlies aus einem metallischen 20 oder nichtmetallischen hitzebeständigen Werkstoff oder einer Kombination daraus gebildet ist (Anspruch 2).

Als besonders geeignet haben sich dabei Drahtgestrickpackungen erwiesen (Anspruch 3), die eine Porosi- 25 tät von 95% bis 99% aufweisen können (Anspruch 4). Diese Arten von Packungen sind besonders einfach herstellbar, weisen dabei aber eine für eine definierte Flammbildung und einen guten Wärmeabtransport durch Wärmestrahlung notwendige hohe Porosität und 30 optische Durchlässigkeit auf.

Nach Anspruch 5 kann die Packung durch locker geschichtete, mit Perforationen versehene Lagen aus hitzebeständigen, metallischen oder nichtmetallischen Fo-

lien- bzw. Blechmaterial gebildet sein.

Die Ansprüche 6 bis 8 kennzeichnen Maßnahmen zur definierten Eingrenzung der Flammenzone des Brenners, wobei nach Anspruch 6 mit einem an sich aus dem Stand der Technik bekannten Flammenhalter in konventioneller Bauweise gearbeitet wird. Dadurch lassen 40 geordnet ist ferner ein Abgasraum 12, der in den Abgassich konventionelle Brenner mit freier Flammbildung, die üblicherweise solche Flammenhalter aufweisen, mit erfindungsgemäßen Packungen nachrüsten, wodurch eine kostengünstige Möglichkeit zur Schadstoffreduzierung bei bereits im Einsatz befindlichen Brennern gege- 45 ben ist.

Bei den in den Ansprüchen 7 und 8 angegebenen Alternativen ist in Durchflußrichtung des Gas-/Luftgemisches der durch die Packung definierten Flammenzone eine feinporoses Material vorgeordnet, in dem sich 50 aufgrund dessen unterkritischer Peclet-Zahl keine Flamme ausbilden kann. Damit ist das aus der DE 43 22 109 A1 bekannte Konzept zur Flammenstabilisierung mit der vorliegenden Erfindung kombinierbar.

Das feinporige Material, das problemlos als Packung 55 mit einer Porosität herstellbar ist, deren Peclet-Zahl insbesondere kleiner als 65 ist, kann - wie die eigentliche Packung im Brennraum – aus hitzebeständigem Draht-, Folien- oder Blechmaterial in analoger Weise hergestellt werden.

Gemäß Anspruch 9 ist die Packung im Brennraum katalytisch beschichtet oder aus einem katalytisch wirksamen Material gefertigt, also selbst katalytisch aktiv. Dadurch werden sehr geringe Schadstoffemissionswer-

Weitere Merkmale, Einzelheiten und Vorteile der Erfindung ergeben sich aus der nachfolgenden Beschreibung, in der Ausführungsbeispiele des Erfindungsgegenstandes anhand der beigefügten Zeichnungen näher erläutert werden. Es zeigen:

Fig. 1 einen schematischen Längsschnitt durch einen Brenner in einer ersten Ausführungsform und

Fig. 2 einen schematischen Längsschnitt durch einen Brenners in einer zweiten Ausführungsform.

Der in Fig. 1 gezeigte Brenner weist ein Gehäuse 1 mit einem zylindrischen Hauptteil 2 und einem kegelstumpfförmigen oberen Abschlußteil 3 auf. Letzteres weist an seiner Oberseite einen Einlaß 4 für ein Gas-/Luftgemisch als Brennstoff auf. In Durchströmungsrichtung D des Gas-/Luftgemisches folgt der vom Abschlußteil 3 gebildeten Vorkammer 5 ein konventioneller Flammenhalter 6, durch den das Gas-/Luftgemisch in den nachfolgenden Brennraum 7 eintritt. Dieser ist mit einer Drahtgestrickpackung 8 ausgefüllt, die beispielsweise folgende Spezifikationen aufweist:

Durchmesser: 95 mm

Höhe: 70 mm

Packungsdichte: 150 kg/m<sup>3</sup> Porosität: ca. 98% Maschenlänge: 13 mm Wellhöhe: 10,9 mm Wellteilung: 16,5 mm

Werkstoff: hitzebeständige Edelstahllegierung

Drahtdurchmesser: 0,5 mm.

Das in die Drahtgestrickpackung 8 eintretende Gas-/Luftgemisch wird durch eine in Höhe des Brennraumes 7 seitlich im Gehäuse 1 sitzende Zündeinrichtung 9 gezündet und verbrennt unter Ausbildung einer definierten Flammenzone innerhalb der Drahtgestrickpackung 8 unter Erzeugung von Wärmeenergie. Letztere fällt im wesentlichen als Wärmestrahlung an, die den Gehäusehauptteil 2 erwärmt. Der Hauptteil 2 ist von einem Wärmetauschermantel 10 umgeben, in dem schraubenlinienförmig verlaufende Kanäle 11 vorgesehen sind. Durch diese fließt ein Wärmetauschermedium, wie beispielsweise Wasser, das durch eine Heizungsanlage zirkuliert.

Dem Brennraum in Durchströmungsrichtung D nachauslaß 13 des Brenners mündet. Der Abgasraum 12 dient als Kühlzone, wobei eine Kühlwendel 14 darin dem Abgas Wärme entzieht, die als Nutzwärme einsetzbar ist.

Der in Fig. 2 gezeigte Brenner unterscheidet sich von dem Brenner gemäß Fig. 1 nur in einem Detail. Insofern sind ansonsten übereinstimmende Bauteile mit gleichen Bezugszeichen wie in Fig. 1 versehen und bedürfen kei-

ner nochmaligen Erörterung.

Im Unterschied zu Fig. 1 weist der Brenner gemäß Fig. 2 keinen konventionellen Flammenhalter auf. Vielmehr ist der Drahtgestrickpackung 8 in Durchströmungsrichtung D des Gas-/Luftgemisches gesehen eine feinporigere Materialpackung 15 vorgeordnet, die ebenfalls aus Drahtgestrick gebildet ist. Letzteres weist eine geringere Porengröße und Porosität als die Drahtgestrickpackung 8 auf, so daß seine Peclet-Zahl < 65 und somit unterkritisch ist. Dies bedeutet, daß sich in der Materialpackung 15 keine Flamme ausbilden kann. Die Drahtgestrickpackung 8 ist so spezifiziert, daß die Peclet-Zahl überkritisch ist, so daß sich dort eine Flamme in definierter Weise ausbilden kann.

Im übrigen ist darauf hinzuweisen, daß sich in der durch die Drahtgestrickpackung 8 definierten Flammenzone die durch die Entzündung des Gas-/Luftgemisches bildende Flamme in Abhängigkeit des Verhältnisses von Gas zu Luft sowie deren Mengen ausbreitet. Insofern ist die Leistung des Brenners über die Menge

### Patentansprüche

1. Brenner, insbesondere für Heizungsanlagen, mit einem Gehäuse (1), das einen Einlaß (4) für ein Gas-/Luftgemisch als Brennstoff, einen Brennraum (7) eine Zündeinrichtung (9) im Brennraum (7) und einen Abgas-Auslaß (13) aufweist, dadurch gekennzeichnet, daß der Brennraum (7) zumindest teilweise mit einer räumlichen, zusammenhängende Hohlräume aufweisenden Packung aus hitzebeständigem Draht-, Folien- oder Blechmaterial zur Bildung einer definierten Flammenzone innerhalb der Pakkung (8) ausgefüllt ist.

2. Brenner nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, daß die Packung (8) durch ein Gestrick, Gewirk, Gewebe, Gespinst oder Vlies aus einem metallischen oder nichtmetallischen Werkstoff oder einer Kombination daraus gebildet ist.

3. Brenner nach Anspruch 2, dadurch gekennzeichnet, daß die Packung durch eine Drahtgestrickpakkung (8) gebildet ist.

4. Brenner nach Anspruch 2, dadurch gekennzeichnet, daß die Drahtgestrickpackung (8) eine Porosität von 95% bis 99% aufweist.

5. Brenner nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, daß die Packung (8) durch locker geschichtete, mit Perforationen versehene Lagen aus Folienoder Blechmaterial gebildet ist.

6. Brenner nach einem der Ansprüche 1 bis 5, dadurch gekennzeichnet, daß in Durchströmung (D) des Gas-/Luftgemisches gesehen der Packung (8) ein an sich bekannter Flammenhalter (6) vorgeordnet ist.

7. Brenner nach einem der Ansprüche 1 bis 5, dadurch gekennzeichnet, daß in Durchflußrichtung (D) des Gas-/Luftgemisches gesehen der Packung (8) eine demgegenüber feinporigere Materialpakkung (15) vorgeordnet ist.

8. Brenner nach Anspruch 7, dadurch gekennzeichnet, daß die feinporigere Materialpackung (15) eine unterkritische Peclet-Zahl aufweist, die vorzugsweise < 65 ist.

9. Brenner nach einem der Ansprüche 1 bis 8, da- 45 durch gekennzeichnet, daß die Packung (8) katalytisch beschichtet ist oder aus einem katalytisch wirksamen Material besteht.

Hierzu 2 Seite(n) Zeichnungen

50

60

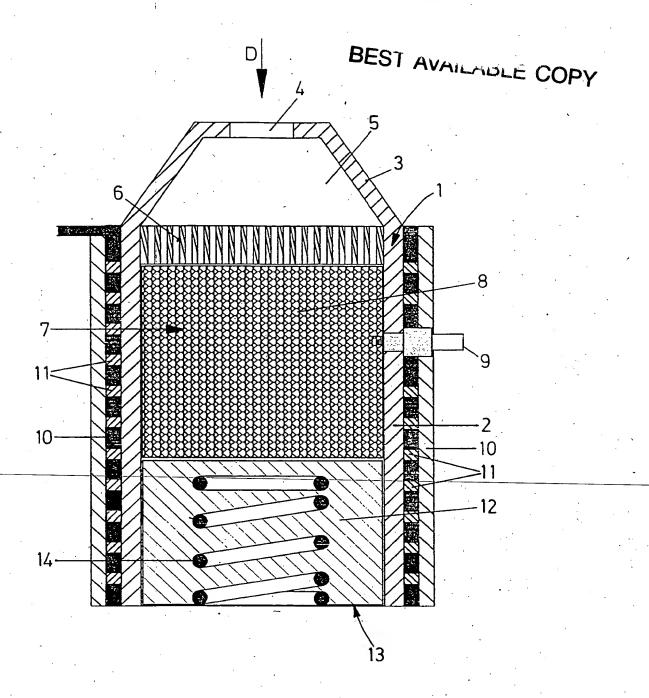


Fig. 1

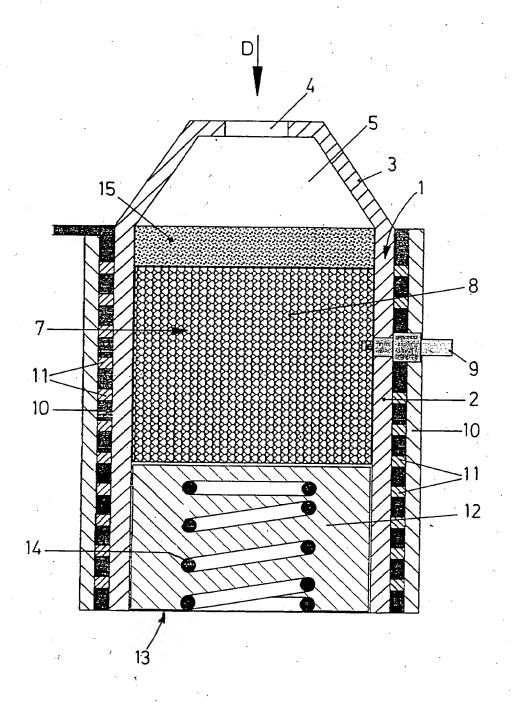


Fig 2